

PUB-NO: JP409209039A

DOCUMENT-IDENTIFIER: JP 09209039 A

TITLE: PRODUCTION OF HIGH STRENGTH COLD ROLLED STEEL SHEET EXCELLENT IN DEEP DRAWABILITY

PUBN-DATE: August 12, 1997

INVENTOR-INFORMATION:

NAME	COUNTRY
ODAN, YUJI	
MATSUMOTO, TAKASHI	
<u>HAMANAKA, SEIICHI</u>	

ASSIGNEE-INFORMATION:

NAME	COUNTRY
NISSHIN <u>STEEL</u> CO LTD	
APPL-NO: JP08046617	
APPL-DATE: February 8, 1996	

INT-CL (IPC): C21D 8/04; C21D 9/48; C22C 38/00; C22C 38/16

ABSTRACT:

PROBLEM TO BE SOLVED: To produce a high strength cold rolled steel sheet having high strength, furthermore excellent in press formability and deep drawability and used as an automobile inner sheet or the like.

SOLUTION: A steel slab having a compsn. contg., by weight, 0.001 to 0.01% C, 0.2% Si, 0.05 to 0.20% P, 1.0 to 4.0% Mn, 0.005 to 0.5% Mo, 0.5 to 2.5% Cu, 0 to 1.0% Ni, 0.02% S 0.005 to 0.1% Al, 0.007% N and 0.0005 to 0.003% B and furthermore contg. one or more kinds among Ti: [(48/12)+(48/14)] to 0.10%, 0.01 to 0.1% Nb and 0.01 to 0.1% V is subjected to hot rolling in such a manner that the hot rolling finishing temp. is regulated to the Ar3 transformation point or above, the average cooling rate after the finish rolling is regulated to 20°C/sec and the hot rolling cooling temp. is regulated to 450 to 650°C, is subjected to cold rolling, is subjected to recrystallization annealing in such a manner that the average cooling rate to a precipitation treating temp. after annealing at 800 to 920°C is regulated to 5 to 120°C/sec and is successively subjected to precipitation heat treatment at 400 to 650°C for 0.5 to 10min.

COPYRIGHT: (C)1997, JPO

(19)日本国特許庁 (JP)

(12) 公開特許公報 (A)

(11)特許出願公開番号

特開平9-209039

(43)公開日 平成9年(1997)8月12日

(51)Int.Cl. ⁶	識別記号	序内整理番号	F I	技術表示箇所
C 21 D 8/04		9270-4K	C 21 D 8/04	A
	9/48		9/48	F
C 22 C 38/00	3 0 1		C 22 C 38/00	3 0 1 S
	38/16		38/16	

審査請求 未請求 請求項の数3 FD (全7頁)

(21)出願番号	特願平8-46617	(71)出願人	000004581 日新製鋼株式会社 東京都千代田区丸の内3丁目4番1号
(22)出願日	平成8年(1996)2月8日	(72)発明者	大段 祐二 広島県呉市昭和町11番1号 日新製鋼株式会社技術研究所内
		(72)発明者	松元 孝 広島県呉市昭和町11番1号 日新製鋼株式会社技術研究所内
		(72)発明者	浜中 征一 広島県呉市昭和町11番1号 日新製鋼株式会社技術研究所内
		(74)代理人	弁理士 小倉 亘

(54)【発明の名称】 深絞り性に優れた高強度冷延鋼板の製造方法

(57)【要約】 (修正有)

【課題】 高強度で且つプレス成形性、深絞り性に優れ、自動車用内板等として使用される高強度冷延鋼板。

【解決手段】 重量%で、C:0.001~0.01、Si:2.0以下、P:0.05~0.20、Mn:1.0~4.0、Mo:0.005~0.5、Cu:0.5~2.5、Ni:0~1.0、S:0.02以下、Al:0.005~0.1、N:0.007以下、B:0.0005~0.003を含み、更にTi: [(48/12)×C+(48/14)×N+(48×32)×S]~0.10、Nb:0.01~0.1及びV:0.01~0.1の1種以上を含む鋼スラブに、熱延仕上げ温度をAr₃変態点以上、仕上げ圧延後の平均冷却速度を20°C/秒以上、熱延巻取り温度を450~650°Cとする熱間圧延を施し、冷間圧延後、800~920°Cで焼純してから析出処理温度までの平均冷却速度を5~120°C/秒として再結晶焼純し、続いて400~650°C、0.5~10分の析出熱処理を施す深絞り性に優れた鋼板製造法。

1

【特許請求の範囲】

【請求項1】 C : 0. 001~0. 01重量%, S i : 2. 0重量%以下, P : 0. 05~0. 20重量%, Mn : 1. 0~4. 0重量%, Mo : 0. 005~0. 5重量%, Cu : 0. 5~2. 5重量%, Ni : 0~1. 0重量%, S : 0. 02重量%以下, Al : 0. 005~0. 1重量%, N : 0. 007重量%以下, B : 0. 0005~0. 003重量%を含み、更にTi : [(48/12) × %C + (48/14) × %N + (48/32) × %S] ~ 0. 10重量%, Nb : 0. 01~0. 1重量%及びV : 0. 01~0. 1重量%の1種又は2種以上を含む鋼スラブに、熱延仕上げ温度をAr₃変態点以上、仕上げ圧延後の平均冷却速度を20°C/秒以上、熱延巻取り温度を450~650°Cとする熱間圧延を施し、冷間圧延後、連続焼純設備に搬入し、焼純温度800~920°C、焼純温度から析出処理温度までの平均冷却速度を5~120°C/秒とする再結晶焼純を施し、続いて処理温度400~650°C、処理時間0. 5~10分の析出熱処理を施す深絞り性に優れた高強度冷延鋼板の製造方法。

【請求項2】 請求項1の組成をもつ鋼スラブに、熱延仕上げ温度をAr₃変態点以上、仕上げ圧延後の平均冷却速度を20°C/秒以上、熱延巻取り温度を450~650°Cとする熱間圧延を施し、冷間圧延後、連続焼純設備で焼純温度800~920°C、焼純温度から200°C以下までの平均冷却速度を5~120°C/秒とする再結晶焼純を施した後、処理温度300~650°C、処理時間0. 5分~5時間の析出熱処理を施す深絞り性に優れた高強度冷延鋼板の製造方法。

【請求項3】 請求項1の組成をもつ鋼スラブに、熱延仕上げ温度をAr₃変態点以上、仕上げ圧延後の平均冷却速度を20°C/秒以上、熱延巻取り温度を450~650°Cとする熱間圧延を施し、冷間圧延後、連続焼純設備で焼純温度800~920°C、焼純温度から200°C以下までの平均冷却速度を5~120°C/秒とする再結晶焼純を施し、得られた鋼板に調質圧延又は製品加工を施した後、処理温度300~650°C、処理時間0. 5分~5時間の析出熱処理を施す深絞り性に優れた高強度冷延鋼板の製造方法。

【発明の詳細な説明】

【0001】

【産業上の利用分野】 本発明は、高強度で且つプレス成形性、深絞り性に優れ、自動車用内板等として使用される高強度冷延鋼板を製造する方法に関する。

【0002】

【従来の技術】 自動車用鋼板として、安全性、車体重量の軽減、素材使用量の削減等から高強度鋼板が広く使用されている。この種の自動車用鋼板は、厳しい成形加工が施されることから、良好なプレス加工性、特に深絞り性の指標であるランクフォード値が高いことが要求され

2

る。高強度冷延鋼板については、従来から多くの提案がされている。たとえば、特開昭62-205231号公報では、低炭素鋼にSi, Mn及びPを添加し、熱間圧延の条件を適正化することによって、490N/mm²級以上の高強度を得ている。しかしながら、ランクフォード値が1. 0程度に過ぎず、深絞り性に劣る鋼材であった。この点、特公昭62-34804号公報では、極低炭素鋼にTiを添加したものをベースとして少量のMnを添加し、且つ冷延及び焼純条件を適正化することによって深絞り性を改善している。この方法によるとき、約2. 0のランクフォード値が得られるが、強度が390N/mm²以下と低くなっている。また、特開平2-173242号公報では、Ti及びNbを複合添加した極低炭素鋼にMn及びPを添加した加工用冷延鋼板が開示されている。しかし、この方法で製造された鋼板の強度も、440N/mm²以下と低い値になっている。

【0003】

【発明が解決しようとする課題】 従来の方法で鋼板を高強度化しようとするとランクフォード値が低くなり、鋼板の成形性が劣化する。逆に、成形性を改良するためにランクフォード値を上げると、強度が不足する傾向を示す。このように相反する傾向を示す強度及びランクフォード値を共に改善する方法は、これまでのところ実用化されていない。そのため、強度及びランクフォード値の何れか一方に重点をおいた鋼材の選択が余儀なくされる。本発明は、このような問題を解消すべく案出されたものであり、強度及びランクフォード値に大きく影響を及ぼすCu析出物の形態及び熱延板の金属組織を制御することにより、自動車用等の鋼板として要求される490N/mm²以上の高強度を持ち、且つランクフォード値が1. 4以上を示す深絞り性に優れた高強度冷延鋼板を得ることを目的とする。

【0004】

【課題を解決するための手段】 本発明の高強度冷延鋼板製造方法は、その目的を達成するため、C : 0. 001~0. 01重量%, Si : 2. 0重量%以下, P : 0. 05~0. 20重量%, Mn : 1. 0~4. 0重量%, Mo : 0. 005~0. 5重量%, Cu : 0. 5~2. 5重量%, Ni : 0~1. 0重量%, S : 0. 02重量%以下, Al : 0. 005~0. 1重量%, N : 0. 07重量%以下, B : 0. 0005~0. 003重量%を含み、更にTi : [(48/12) × %C + (48/14) × %N + (48/32) × %S] ~ 0. 10重量%, Nb : 0. 01~0. 1重量%及びV : 0. 01~0. 1重量%の1種又は2種以上を含む鋼スラブに、熱延仕上げ温度をAr₃変態点以上、仕上げ圧延後の平均冷却速度を20°C/秒以上、熱延巻取り温度を450~650°Cとする熱間圧延を施し、冷間圧延後、連続焼純設備に搬入し、焼純温度800~920°C、焼純温度から析出処理温度までの平均冷却速度を5~120°C/秒

とする再結晶焼鈍を施し、統いて処理温度400~650°C、処理時間0.5~10分の析出熱処理を施すことを特徴とする。また、同じ組成をもつ鋼スラブを同様に再結晶焼鈍した後、処理温度300~650°C、処理時間0.5分~5時間の析出熱処理を施すこともできる。再結晶焼鈍と析出熱処理の間で、鋼板に調質圧延又は製品加工を施すことも可能である。

【0005】

【作用】本発明者等は、析出強化元素であるCuを含む極低炭素鋼について、強度、ランクフォード値に及ぼすCu析出物の形態及び金属組織の影響を調査した。その結果、極低炭素鋼に析出強化元素としてのCu、焼入れ性を向上させる元素としてのMn、Moを含有させ、適正条件下の熱間圧延及び焼鈍を施すことにより、490N/mm²以上の高強度で且つ1.4以上のランクフォード値をもつ鋼板が得られることを見い出した。本発明が対象とする鋼組成は、Cuを含む極低炭素鋼に焼入れ性を向上させるMn及びMoを含ませている。この鋼の熱延仕上げ温度、仕上げ圧延後の平均冷却速度、熱延巻取り温度を制御するとき、強い熱延集合組織が形成される。熱延集合組織は、冷延集合組織の発達を促進させ、更に焼鈍時に形成される(554)<225>方位の再結晶集合組織の集積度を高める。

【0006】また、Cu析出物の析出が促進される温度範囲に熱延巻取り温度を設定しているので、熱延巻取り時に粗大なCu析出物が析出する。粗大化したCu析出物は、焼鈍時の再結晶集合組織である(554)<225>方位への集積度を更に向上させる作用を呈する。熱延中の粗大化したCu析出物は、冷間圧延後に高温焼鈍を施し、一旦マトリックスに固溶させる。固溶したCuは、均熱後の冷却速度、析出処理温度及び析出処理時間を利用して析出し、鋼板を高強度化する。また、焼鈍温度をAc₁変態点以上に設定するとき、冷延焼鈍板のミクロ組織がポリゴナルフェライトと擬ペイナイトとの複合組織又は擬ペイナイトの単相組織となり、一層の高強度化が図られる。

【0007】以下、本発明で使用する鋼材に含まれる合金成分、含有量、製造条件等を説明する。

C: 0.001~0.01重量%

深絞り性や延性を向上させる上で低いC含有量ほど好ましく、TiC、NbC等の炭窒化物及びTi₄C₂S₂等の炭硫化物となって固定される。また、C含有量を下げるとき、Cの固定に必要なTi、Nb等の添加量も少なくすることができる。C含有量が0.01重量%を超えると、Cの固定に必要なTi、Nb等の添加量が著しく増加し、コスト高になるばかりでなく、ランクフォード値に対しても悪影響を及ぼす。しかし、C含有量を0.001重量%より低くするためには、製造工程における製造コストが増大する。

Si: 2.0重量%以下

鋼板の強度を高める上で有効な合金元素である。しかし、2.0重量%を超えるSi含有量では、延性及びランクフォード値が低下する傾向を示す。

【0008】P: 0.05~0.20重量%

鋼板の強度を向上させると共に、鋼板の耐食性を改善する作用を呈する。これら作用を発現させるためには、0.05重量%以上のP含有量が必要である。しかし、0.20重量%を超える多量のPが含まれると、二次加工割れが著しく促進される。

Mn: 1.0~4.0重量%

焼入れ硬化性を向上させる合金元素である。また、Mn含有によって仕上げ圧延後の冷却速度は比較的小さくても、熱延板のミクロ組織が擬ペイナイト組織を呈し、擬ペイナイト組織形成に伴う強い熱延集合組織が形成される。この強い熱延集合組織が冷延集合組織の発達を促進させ、更に焼鈍時に形成される(554)<225>方位をもつ再結晶集合組織の集積度を高める。この作用を得るために1.0重量%以上のMn含有が必要であるが、4.0重量%を超えて多量のMnが含まれると延性が大きく低下する。

【0009】Mo: 0.005~0.5重量%

Mnと同様に焼入れ硬化性を向上させる作用を呈する。また、Mo含有によって仕上げ圧延後の冷却速度は比較的小さくても、熱延板のミクロ組織が擬ペイナイト組織を呈し、擬ペイナイト組織形成に伴う強い熱延集合組織が形成される。この強い熱延集合組織が冷延集合組織の発達を促進させ、更に焼鈍時に形成される(554)<225>方位をもつ再結晶集合組織の集積度を高める。

この作用を得るために0.005重量%以上のMo含有が必要であるが、0.5重量%を超えて多量のMoが含まれると延性が大きく低下する。

Cu: 0.5~2.5重量%

鋼板の強度を高める上で有効な合金元素であり、0.5重量%以上の含有量でその作用が顕著になる。しかし、2.5重量%を超える多量のCuが含まれると、延性が大きく低下する。Cu含有量の好ましい範囲は、1.0~2.0重量%である。

【0010】Ni: 0~1.0重量%

Cu添加鋼において、熱間赤熱脆性を防止するために必要に応じて添加される合金成分である。一般には、Cu添加量の1/2以上のNiを添加することが好ましい。しかし、非常に高価な元素であることから、Niを添加する場合でも鋼材コストの上昇を抑制するために上限を1.0重量%に設定する。

S: 0.02重量%以下

Mnと結合して非金属介在物を形成し、プレス加工時に加工割れ等の欠点を発生させる有害元素である。そのため、本発明においては、S含有量の上限を0.02重量%に規制した。

A 1 : 0. 005~0. 1重量%

脱酸剤として添加される合金元素であり、0. 005重量%以上が必要である。しかし、0. 1重量%を超える多量のA 1含有は、A 1₂O₃等の介在物を増加させる原因であり、また加工性及び表面品質を劣化させる。

【0011】N : 0. 007重量%以下

固溶Nとして残存すると、深絞り性を劣化させる有害元素である。そのため、Ti Nとして析出させ、固溶Nを減少させることが要求される。しかし、N含有量が増加するとTi Nの析出量が増加し、(554)再結晶集合組織の発達を抑制する。したがって、本発明においては、N含有量の上限を0. 007重量%に規定した。

B : 0. 0005~0. 003重量%

結晶粒界にPよりも優先的に偏析し、Pによる粒界脆化を抑制する作用を呈する。この作用は、0. 0005重量%以上のB含有で発現される。しかし、0. 003重量%を超える多量のB含有では、粒成長が阻害され、鋼板のランクフォード値や延性が低下する欠点が現れる。

【0012】Ti : [(48/12)×%C + (48/14)×%N + (48/32)×%S]~0. 10重量%

(554) <225>方位の再結晶集合組織の発達に有害なS、N及びCを固定する作用を呈する。Tiを添加する場合、S、N及びCを固定する上から、その含有量の下限を[(48/12)×%C + (48/14)×%N + (48/32)×%S]に規定する。しかし、Ti添加による作用は0. 10重量%で飽和し、それ以上添加してもTi增量に見合った効果がみられない。

Nb, V : 0. 01~0. 1重量%

S、N及びCを固定する作用を呈し、(554)方位をもつ再結晶集合組織の発達を促進させる。Nb, Vの作用は、0. 01重量%以上の含有量で発現するが、0. 10重量%で飽和し、それ以上添加しても增量に見合った効果がみられない。本発明が対象とする鋼は、転炉、電気炉等で所定の成分に調整した溶鋼をRH設備等で脱ガス処理した後、連続鋳造によってスラブに製造される。このスラブをそのまま直送し、或いは一旦冷却して冷片とした後で再加熱し、熱延工程に送られる。

【0013】熱間圧延：熱間圧延では、熱延仕上げ温度をAr₃変態点以上、仕上げ圧延後の平均冷却速度を20°C/秒以上、熱延巻取り温度を450~650°Cに設定する。熱延条件をこのように制御することにより、強い熱延集合組織が形成される。強い熱延集合組織は、冷延集合組織の発達を促進させ、更に焼鈍時に形成される

(554) <225>方位をもつ再結晶集合組織の集積度を高める作用を呈する。また、Cuの析出が促進される温度範囲に熱延巻取り温度を設定しているので、熱延巻取り時に粗大なCu析出物が析出する。粗大化したCu析出物は、焼鈍時の再結晶集合組織である(554) <225>方位への集積度を更に高める。

【0014】再結晶焼鈍：熱延後の鋼板は、通常の条件下酸洗・冷間圧延され、連続焼鈍工程に送られる。焼鈍温度は、ランクフォード値に有効な再結晶集合組織を生成させるため、また粗大化したCu析出物をマトリックスに再固溶させるため、800°C以上に設定される。

特に、焼鈍温度をAr₁変態点以上にすると、冷延焼鈍板のミクロ組織がポリゴナルフェライトと擬ペイナイトの複合組織又は擬ペイナイトの単相組織を呈し、一層の高強度化が図られる。しかし、920°Cを超える高温の焼鈍温度では、通常の連続焼鈍設備を使用した生産が困難になる。焼鈍温度に均熱された鋼板は、冷却過程において粗大なCu析出物の生成を防止するため、5°C/秒以上の速度で冷却される。しかし、冷却速度が120°C/秒を超えると、通常の連続焼鈍設備を用いた生産が困難になる。

【0015】析出熱処理：Cu析出処理は、連続焼鈍設備で再結晶焼鈍を施し、続いて析出処理温度まで冷却し析出処理を施す工程、連続焼鈍脱部で再結晶焼鈍を施し、200°C以下まで冷却した後、連続焼鈍・バッチ焼鈍設備で析出処理を施す工程、及び連続焼鈍設備で再結晶焼鈍を施し、200°C以下まで冷却し、鋼板に調質圧延又は成形加工を施した後、連続焼鈍・バッチ焼鈍設備で析出処理を施す工程で行われる。析出処理条件は、連続焼鈍タイプの設備を使用する場合では析出処理温度400~650°C、析出処理時間0. 5~10分、バッチ焼鈍タイプの設備を使用する場合では析出処理温度300~650°C、析出処理温度0. 5分~5時間に設定する。析出処理の条件設定は、鋼中へのCuの固溶及び粗大なCu析出物の析出を防止するために、このような範囲で定められる。

【0016】

【実施例】

実施例1：表1の組成をもつ鋼種番号1~16の鋼を溶製し、スラブ加熱温度1250°C、仕上げ温度920°C、仕上げ温度から熱延巻取り温度までの平均冷却速度20°C/秒、熱延巻取り温度550°Cの条件で熱間圧延を施し、板厚4mmの熱延板を製造した。

【0017】

表1: 実施例で使用した鋼の化学成分

鋼種 番号	合金成分及び含有量 (重量%)													備 考	
	C	Si	Mn	Mo	P	Cu	Ni	S	sol.Al	N	B	Ti	Nb	V	
1	0.0032	0.02	2.58	0.14	0.097	1.05	0.76	0.005	0.048	0.0031	0.0007	0.054	—	—	本
2	0.0034	0.01	1.55	0.31	0.059	1.25	0.97	0.007	0.055	0.0021	0.0007	0.063	—	—	本
3	0.0027	0.02	1.27	0.35	0.101	1.45	0.89	0.006	0.052	0.0024	0.0006	0.054	0.02	—	—
4	0.0034	0.57	1.07	0.32	0.084	1.71	0.94	0.007	0.048	0.0024	0.0008	0.051	0.02	—	—
5	0.0031	0.02	2.42	0.15	0.053	1.07	0.84	0.007	0.055	0.0021	0.0006	0.051	0.02	—	発
6	0.0029	0.97	1.85	0.21	0.057	1.21	0.97	0.006	0.051	0.0031	0.0007	0.052	—	0.02	—
7	0.0032	0.02	1.51	0.24	0.097	1.51	0.96	0.005	0.048	0.0031	0.0007	0.054	0.02	—	—
8	0.0034	0.02	1.01	0.23	0.103	1.95	0.96	0.008	0.042	0.0024	0.0007	0.052	—	—	明
9	0.0031	0.02	1.12	0.24	0.053	1.81	0.94	0.007	0.055	0.0021	0.0006	0.051	0.02	—	—
10	0.0031	0.89	3.05	0.15	0.105	1.08	0.97	0.007	0.051	0.0031	0.0006	0.051	0.02	0.02	—
11	0.0034	0.45	2.52	0.25	0.067	1.49	0.94	0.006	0.051	0.0031	0.0007	0.052	0.02	—	鋼
12	0.0034	0.02	1.51	0.35	0.097	1.85	0.94	0.006	0.051	0.0031	0.0007	0.052	0.02	—	—
13	0.0035	0.01	<u>4.85</u>	—	0.105	—	—	0.005	0.051	0.0021	0.0006	0.054	0.02	0.02	比較
14	0.0027	0.02	0.25	<u>2.55</u>	0.085	<u>0.32</u>	—	0.006	0.052	0.0024	0.0006	0.054	0.02	—	—
15	0.0034	0.01	0.52	—	0.103	<u>3.55</u>	0.96	0.008	0.042	0.0024	0.0007	0.052	—	—	鋼
16	<u>0.0154</u>	0.02	1.85	0.21	0.065	1.27	0.89	0.006	0.052	0.0024	0.0006	<u>0.005</u>	—	—	—

下線は、本発明で規定した範囲を外れることを示す。

【0018】得られた熱延板を酸洗した後、板厚1mmまで圧延率75%で冷間圧延を施した。次いで、焼純温度850°C、均熱時間60秒、焼純温度から析出処理温度までの平均冷却速度40°C/秒の条件下で再結晶焼純を施し、引き続いて析出処理温度550°C、析出処理時間1分の熱処理を施した。その後、伸び率約1%の調質圧延をし、JIS 5号試験片で引張り試験を行った。試験結果を示す表2にみられるように、本発明に従った鋼*

*種番号1～12の鋼は、490N/mm²以上の強度を示し、強度・延性バランスに優れ、1.4以上の高いランクフォード値を持っていた。これに対し、鋼種番号13～16の鋼では、Mn, Mo, Cu, C及びTiの含有量が本発明で規定した範囲を外れることから、ランクフォード値が大きく低下していた。

【0019】

表2：各供試材の機械的性質

鋼種番号	0.2%耐力 (N/mm ²)	引張り強さ (N/mm ²)	全伸び (%)	ランクフォード値	備考
1	429	536	32.6	1.84	本発明例
2	426	538	32.5	1.79	
3	468	583	31.7	1.76	
4	520	637	28.3	1.68	
5	391	498	35.6	1.86	
6	503	616	28.0	1.72	
7	476	591	30.5	1.74	
8	527	649	27.5	1.55	
9	464	582	29.8	1.71	
10	543	654	26.4	1.51	
11	507	622	26.1	1.69	
12	541	664	25.4	1.62	
13	512	592	19.1	1.10	比較例
14	515	588	19.7	1.14	
15	543	678	16.2	1.02	
16	438	551	25.4	1.18	

【0020】実施例2：表1の鋼種番号2, 7, 9, 13, 15の鋼から、実施例1と同じ条件下で熱延板を製造した。得られた熱延板を酸洗した後、板厚1mmまで圧延率75%で冷間圧延した。次いで、焼純温度850°C、均熱時間60秒の処理を施した後、焼純温度から200°C以下まで平均冷却速度40°C/秒で冷却した。その後、500°C×3時間の析出熱処理を施した。次いで、伸び率約1%の調質圧延を施し、JIS5号試験片*30

*で引張り試験を行った。試験結果を示す表3にみられるように、本発明に従った鋼種番号2, 7, 9は、490N/mm²以上の強度を示し、強度・延性バランスに優れ、1.4以上の高いランクフォード値をもっていた。これに対し、鋼種番号13, 15の比較例では、Mn, Mo及びCuの含有量が本発明で規定した範囲を外れることから、ランクフォード値が大きく低下していた。

表3：各供試材の機械的性質

鋼種番号	0.2%耐力 (N/mm ²)	引張り強さ (N/mm ²)	全伸び (%)	ランク フォード値	備考
2	438	541	32.0	1.70	本発明例
7	476	591	28.5	1.69	
9	464	582	28.2	1.66	
13	529	592	19.0	1.18	
15	555	668	17.1	1.03	

【0022】実施例3：表1に示した鋼種番号5の鋼を使用し、表4の条件下で熱間圧延を施し、酸洗後、圧延率75%で冷間圧延し、次いで表4の条件下で再結晶焼純及び析出熱処理を施した。次いで、伸び率約1%の調質圧延を施し、JIS5号試験片で引張り試験を行った。試験結果を示す表4にみられるように、本発明に従って製造したAグループの鋼板では、490N/mm²以上の強度を示し、1.4以上の高いランクフォード値をもっていた。これに対し、Bグループの鋼板(B1, B2)では、熱延条件又は焼純条件が本発明で規定した範囲を外れることから、ランクフォード値が大きく低下していた。B3, B4の鋼板では、析出熱処理条件が本発明で規制した範囲を外れることから、強度が大きく低下していた。

【0023】

11

表4: 熱延, 再結晶, 析出熱処理の各条件

鋼板 番号	熱延条件		再結晶焼純		析出熱処理		備 考
	仕上圧延後 の平均冷却 速度 (°C/秒)	熱延巻 取り 温度 (°C)	焼 純 度 (°C)	均熱後 の平均冷却 速度 (°C/秒)	析出処 理温度 (°C)	析出処 理時間 (分)	
A 1	20	550	850	20	500	3	本 發 明 例
A 2	20	550	820	10	550	1	
A 3	30	500	850	10	600	1	
A 4	40	500	850	10	600	1	
A 5	20	550	890	50	550	1	
A 6	20	500	900	40	550	1	
B 1	5	750	850	10	600	1	比 較 例
B 2	20	500	730	10	550	1	
B 3	40	500	850	40	250	3	
B 4	40	500	850	40	750	5	

下線は、本発明で規定した範囲を外れることを示す。

【0024】

表5: 機械的性質に及ぼす製造条件の影響

鋼板 番号	0.2%耐力 (N/mm ²)	引張り強さ (N/mm ²)	全伸び (%)	ランクフォード値	備 考
A 1	422	530	34.6	1.71	本 發 明 例
A 2	445	543	31.0	1.64	
A 3	492	607	28.4	1.59	
A 4	488	601	28.4	1.66	
A 5	498	641	25.6	1.57	
A 6	503	638	24.9	1.58	
B 1	429	532	28.6	1.19	比 較 例
B 2	475	558	24.7	1.04	
B 3	342	428	32.3	1.48	
B 4	348	431	34.4	1.46	

【0025】

【発明の効果】以上に説明したように、本発明においては、焼入れ性向上元素Mn, Mo及び析出強化元素Cuを添加し、熱延条件及び焼純条件を設定することにより、焼純時に形成される{554}<225>方位をも*

*つ再結晶集合組織の集積度を高め、高強度で且つランクフォード値の高い鋼板を製造している。このようにして得られた高強度鋼板は、深絞り性等の優れた加工性を活用し、自動車用鋼板を始めとする広範な分野で構造材、部材等として使用される。